

回轉圓盤接觸法

漢陽大學校教授 · 本會理事

金 元 滿

이 원고는 1980. 4. 9 ~ 10. 2 일간 서울 新羅호텔에서 열렸던 韓日下水道技術討論會에서 日本오토트롤株式會社 家村 宏技術部次長이 發表한 내용을 翻訳하여 掲載하는 것입니다.

(編輯者)

1. 序 論

回転円盤法(Rotating Biological Contactor)은 円板上에 微生物을 附着시켜서 그 円板을 回転시키는 方法이다.

本法은 1929年 美國의 Doman에 의해서 처음 試圖되었고 1954년 西獨 Stuttgart 工科大学에서 直径 1m, 두께 6 mm의 円板 40枚를 4段으로 分離實驗한 結果에 의거 Stuttgart 市終末處理場에 實際應用한 것이 実物稼動의 始初이며 그 후 美國, 日本 等地에서도 大量이 普及되고 있다.

2. 過 程

2.1 概 要

回転円盤接觸法은 回転하는 Plastic 製 円板을 使用한 生物固定床式의 下水處理裝置라 할 수 있으며 그 材料는 高密度 Polyethylene, 發泡 Polystyrene 또는 塩化 Vinyl 등을 使用하고 直径 2~3.6 m의 円板을 15~30 mm Pitch로 길이 3~7.5 m의 銅製 軸에 固定하고 軸의

両端에는 軸받이를 設置하여 円板表面積의 약 40%가 下水中에 浸水되도록 水槽上에 設置한다. 驅動部分은 電動機, 減速機, Chain, 쇠사슬톱니바퀴(Sprocket) 等으로 構成된다. 回転에 따라 水中과 空氣中을 通過하므로 円板表面 15~3 mm 두께에 好氣性微生物이 成長하며 이微生物의 活性 Sludge法의 MLSS에相當하며比較的 短時間에 下水가 凈化된다.

2.2 特 徵

① 微生物이 大量이 附着됨으로써 短時間에 處理效果를 높일 수 있고 負荷의 變化에 適應力이 크다.

② 都市下水의 BOD濃度를 200mg /ℓ라 하면 所要動力은 活性슬라지法의 2.4Kwh/kg BOD에 比하여 0.7Kwh程度가 所要된다.

③ 附着微生物方式이므로 BOD除去에 必要한 生物슬라지의 大部分은 円板上에 있고 附着日數가 짧며 微小部分이 조금씩 脱落하므로 活性슬라지法에서의 反送슬라지나 撒水濾床에서의 处理水再循環等의 必要가 없어서 運転管理가容易하고 曝氣槽에서의 MLSS의 調整이나 放氣量의 調節等의 必要가 없다.

④ 反送슬라지가 不必要하므로 最終沈澱池에 藥品을 注入하여 生物學的處理로서 除去하지 못한 物質을 凝集沈澱시킬 수 있다.

⑤ 試運転期間이 짧다.

⑥ 生成된 슬라지는沈降速度 $3 \sim 7\text{ m/h}$ 이고 슬라지発生量도活性슬라지法의 50~60%이다.

即,活性슬라지法에서는 일부러活性슬라지를 만들어내는結果가 되나本法에서는 그렇지 않다.

⑦ 負荷를 줄임으로써 NH_3 性 窒素의 窒化(Nitrification)까지可能하므로 3次處理까지期待할 수 있다. 특히 美國의 Michigan卅 Gladstone 处理場에서는 Alum 와 Polymer에 의한凝聚으로磷을除去하고 있다. (2個 正方形沈澱槽에서)

2.3 維持運營

前處理로서 스크린과沈澱池에서 모래와 큰固形物質을除去하는 것이普通이며 余他生物学的處理와 마찬가지로油類나生物成長에有害한物質을事前に除去해야하며 BOD에對한營養鹽類로서의窒素와磷이必要하며 그比率은活性슬라지에서에서와 같이 100:5:1程度이다.

下水를流入시켜서 3~4日후에는円板上에粘液이附着되기始作하고 1~2週后에는 눈에보일程度로 되며大概 3週后부터는 BOD除去가正常化된다. 그러나水温이 25°C以上이

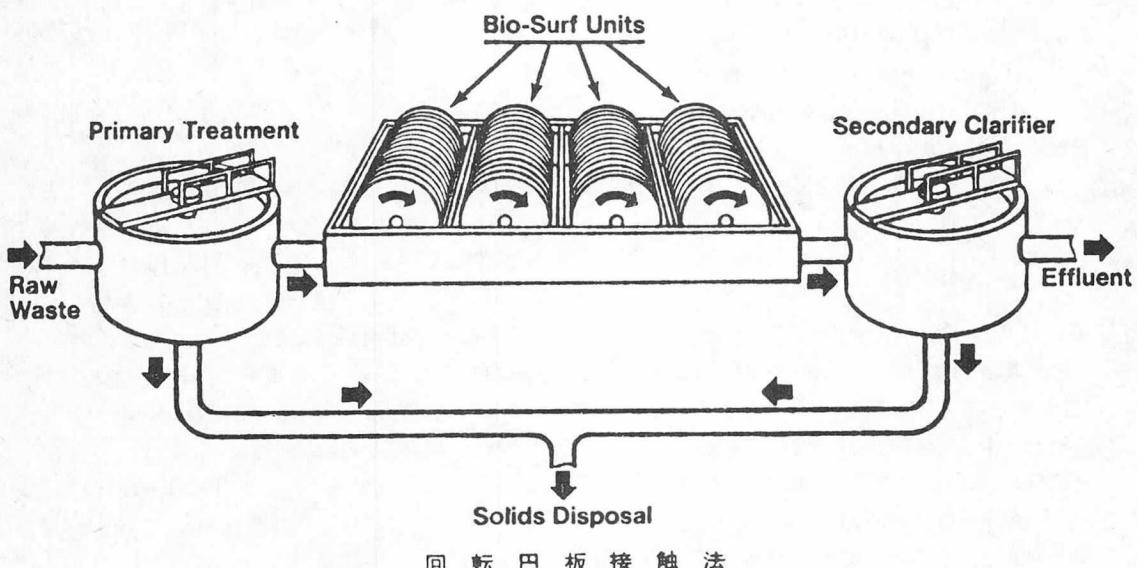
면 이보다若干빠르고 13°C以下에서는 늦어지며 10°C以下에서는 1個月程度 걸린다. 이러한期間이經過하여도微生物發生이遲延되면有毒物質의存在를調查하고營養鹽類의量을調查할必要가 있다. 특히工場廢水에서는 N와 P가不足할 때가 많다.

運転이正常狀態가되면円板上에 2~3mm의두께의微生物이附着하여BOD除去時에灰色을띠며流入의第一段에서는 두껍고後段에갈수록얇어진다.窒化作用이일어났을때는微生物膜이大端히얇고黃褐色을띤다.

微生物의剝離는 1週日후부터 일어나며 이로因한運転의困難한点은 없다.剝離된部分에는即時微生物膜이補充되어멀어진微生物膜은 Tank中에서浮遊狀態로最終沈澱池로흘러간다.微生物膜은後期段階에갈수록原生動物,輪虫,지렁이等捕食性의生物이出現한다.

回転円板槽內의 DO는 물의흐름에따라變化하여最初段階에서는 $0.5 \sim 1\text{ mg/l}$,後期段階에서는 $1 \sim 3\text{ mg/l}$ 가된다.

円板에서剝離된微生物은返送슬라지가없으므로円板槽에서最终沈澱池로流入하는 SS濃度는流入BOD濃度의半程度이다.또이슬라지의플로크가커서沈澱이잘되고高濃度의슬라지가된다.



2.4 他法과의 比較 (但 ○; 優秀, △; 不良, —; 不可)

種類	回転円板	撒水濾床	活性スラジ	物理的化学的処理
高率BOD除去	○	—	○	○
窒化	○	△	△	高価
脱窒素	○	○	高価	高価
負荷変動適応性	○	○	—	○
スラジ脱水性	○	○	△	○
建設費	高価	가장高価	普通	普通
維持管理費	低	低	高	高
設備増設과能力向上	○	△	△	○
既存設備에追加設置	○	△	△	△
処理水循環	不要	要	不要	不要
スラジ循環	不要	不要	要	不要
Process의難易度	○	○	△	△
파리発生	無	有	無	無

3. 設計基準

3.1 水量負荷

回転円板의 所要面積을 求하는 가장 普偏的方法으로서 水量負荷와 BOD負荷가 使用된다.

水量負荷=円板單位面積當 1日 处理水量

$$(\ell / \text{m}^2 \cdot \text{day})$$

i) 指標는 濃度変動範圍가 比較的 클 때에는 BOD負荷에 큰 差異가 생겨서 問題가 있으나一般的으로 都市下水에서는 濃度變化가 적어서 本水量負荷方法이 많이 使用된다. 即例를 들어 流入 BOD가 $120\text{mg}/\ell$ 이고 流出 BOD가 $20\text{mg}/\ell$ 일 때의 水量負荷는 $120 \ell/\text{m}^2 \cdot \text{day}$, 流入 BOD $200\text{mg}/\ell$ 이고 流出 BOD $20\text{mg}/\ell$ 일 때 $80 \ell/\text{m}^2 \cdot \text{day}$ 程度이다.

그러나 3次處理에 应用할 때는 流入 BOD $120\text{mg}/\ell$ 이고 流出 BOD $10\text{mg}/\ell$ 에서 $80 \ell/\text{m}^2 \cdot \text{day}$, 流入 BOD $200\text{mg}/\ell$ 이고 流出 BOD $10\text{mg}/\ell$ 에서 $45 \ell/\text{m}^2 \cdot \text{day}$ 程度가 된다. 이를 요약하면 都市

下水 2次處理에서는 $100\ell/\text{m}^2 \cdot \text{day}$, 3次處理에서는 $50\ell/\text{m}^2 \cdot \text{day}$ 程度로 보면 될 것 같다.

3.2 BOD負荷

BOD負荷=円板單位面積當 1日 BOD負荷量 ($\text{g}/\text{m}^2 \cdot \text{day}$)

앞서의 水量負荷와의 関係를 보면

$$\text{BOD負荷} = \frac{\text{流入下水濃度} \times \text{水量負荷}}{1,000} (\text{mg}/\ell) (\ell/\text{m}^2 \cdot \text{day})$$

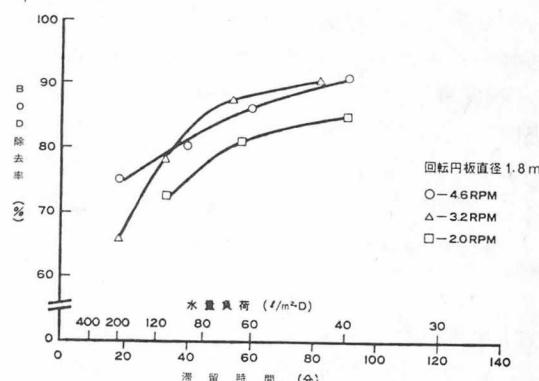
여기서 BOD負荷를 決定하는 目的是 回転円板의 最大負荷가 回転円板의 酸素供給能力을 超過하지 않도록 하기 위함이다.

都市下水의 경우 等 1 Stage 円板의 最大 BOD負荷는 $30 \sim 60\text{g}/\text{m}^2 \cdot \text{day}$ 로 하며 NH₃負荷는 $2 \sim 3 \text{g}/\text{m}^2 \cdot \text{dag}$ 程度로 한다.

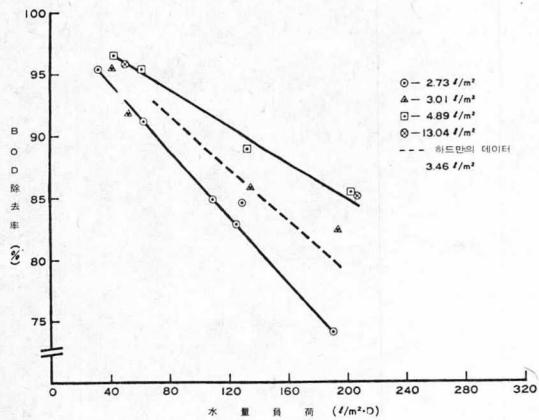
3.3 Stage數와配列

Stage란 하나의 独立된 回転円板体와 Tank로 成立된 単位를 말하며 回転円板体의 表面積, Tank의 크기 等과는 전혀 無関하다.

實驗에 의하여 円板表面積當 BOD除去率은 Stage數를 増加시키는 것이 効果의이며 2 Stage보다 4 Stage, 4 Stage보다는 6 Stage의 경우가 높으나 6 Stage의 除去率增加는 4 Stage의 경우에 比하여 큰 差異가 없다. 下水의 흐름 方向은 回転軸에 平行 또는 直角方向中 어느 것이나 택할 수 있으며 平行일 경우는 1個軸이 二分되어 中間에 整流壁이 設置됨으로써 二段으로 된다.



回転数와 BOD除去率, 滞留時間 및 水量負荷와의 関係



4 스테이지 운전에 있어 各種 液量과
面積比 (l/m^2)의 比較

3.4 回転数

回転円板의 回転速度는

- ① 下水와 微生物을 接触시키고
- ② 下水와 空氣를 接触시키며
- ③ Tank 内의 下水를 完全混合状態로 維持한다.

回転速度는 어느 限界까지 増加시키면 이들影響도 增加한다. 이 限界 即 最適 回転速度는 下水의 BOD濃度가 增加하면 커지고 또 後段 Stage에 갈수록 작아진다. 一般的으로 使用되는 最適 回転速度는 18m / 分이며 回転数는 円板直径에 따라 差異가 있다. 即 直径 1.8m 일때 4.6 ppm 이면 18m / 分이 된다.

3.5 Tank 容量

Tank 容量의 最適值를 求하기 위하여 円板 単位面積當 Tank 容量의 比를 $G (l/m^2)$ 로 할 때 実驗結果에 의하면 都市下水의 경우 $G = 5 l/m^2$ 程度로 하면 되고 그 以上의 크기로 하여도 BOD除去率을 增大시키지 못하며 그 理由는 G 值를 크게 함으로써 Tank가 커지며 酸素不足과 攪拌不足으로 因하여 下水의 滞留時間이 길어져서 도리어 逆效果가 날 수 있다.

3.6 流入水温의 影響

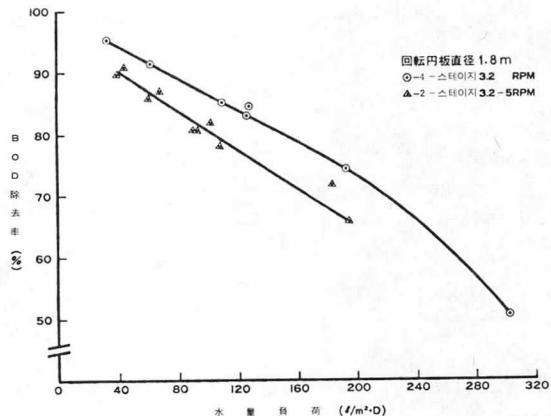
他生物学的處理에서와 같이 水温이 13~30°C範圍에서는 处理効率変動이 작으나 13°C以下가 되면 处理効率이 低下하므로 水温低下에 의한

効率低下의 補正이 必要하다. 即 13°C에서의 効率을 1.0이라하면 10°C에서 0.87, 5°C에서 0.68 程度의 直線变化로 보면 된다.

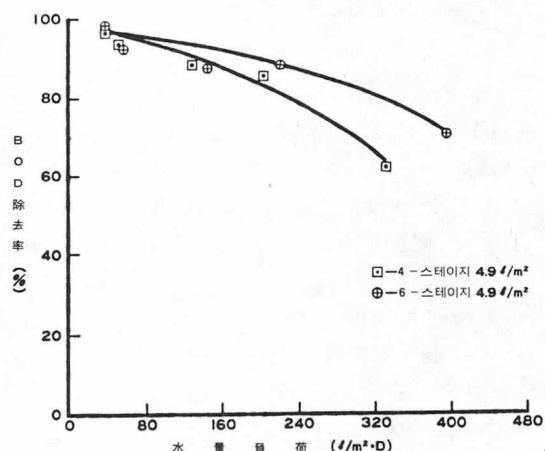
3.7 覆 蓋

回転円板은 通常覆蓋를 하며 그 機能은

- ① 外觀上 見地
- ② 太陽光線의 微生物에 对한 影響 除去
- ③ 寒冷期의 保温効果
- ④ 風雨, 寒雪에 对한 駆動裝置와 微生物의 保護
- ⑤ 下水臭氣의 扰散防止
- ⑥ 危険防止 等을 위한 것이다.



2 스테이지와 4 스테이지의 運転比較



4 스테이지와 6 스테이지의 運転比較

Kentucky 併 Fort Knox 处理場 등의 경우가 特殊하다.

4. 普及現況 (1979年 現在)

日本의 경우 345個所 都市 下水處理場에서 545個 円板軸數를 施設하고 108,000 m³/日이 处理되고 있으며, 工場廃水處理場으로서는 500個所에서 円板軸数 960個, 处理水量 126,500 m³/日이 本法에 의하여 处理되고 있다.

美國의 경우는 343個都市 下水處理場에서 2,375個 円板軸數가 施設되고 200万m³/日이 处理되고 있으며 工場廃水의 경우는 68個 处理場에 350個 回転軸이 設置되어 250,000 m³/日이 处理되고 있다.

Europe의 경우는 약 1800個 处理場에서 採択되고 있고 이 中 80%以上이 都市下水處理場이며 特히 西独에서는 都市下水와 有機性工場廃水의 合併處理에 応用하는 方案이 推進되고 있다.

美國의 경우 活性슬라지處理水量 本法에 의하여 壑化시키는 Michigan 併 Cadillac 处理場과 一次處理후 BOD와 Ammonia 除去를 하는

5. 結論

本回転円盤接触法은 負荷를 調節함으로써 別途 处理法의 追加 없이 脱窒素와 NH₃ 除去에 이르는 三次處理까지가 可能하고 Energy 所要量이 活性슬라지法의 $\frac{1}{3}$ 以下이므로 西独의 「도노-에친겐」 处理場의 경우 同 处理場 所要電力全部를 消化ガス에 의한 発電으로 充當하고 있으며 슬라지 發生量도 活性슬라지法의 50~60% 程度에 不過하며 維持管理가 容易하고 最初試運轉期間이 短縮되어 活性슬라지生成과 같은 어려움이 없으며 負荷의 變化에 適応性이 높고撒水濾床과 같은 냄새와 파리發生의 問題가 없는 등 長点이 많은 处理法일 뿐더러 回転円板의 國產化가 可能한 点 등으로 보아 앞으로 우리나라에서 利用할 수 있는 價値가 充分한 것으로 보인다.